# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

02-122109

(43) Date of publication of application: 09.05.1990

(51)Int.Cl.

F23J 1/00

B09B 3/00 F23G 7/00

(21)Application number : 63-273193

(71)Applicant: KAWASAKI STEEL CORP

TOKYO ELECTRIC POWER CO

INC:THE

(22)Date of filing:

31.10.1988

(72)Inventor: KINOSHITA KATSUO

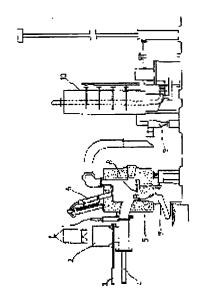
HAYASHI AKIHIKO

YAMAZAKI TAKETOSHI

## (54) DISPOSAL METHOD OF CITY GARBAGE INCINERATED ASH

(57)Abstract:

PURPOSE: To control the production of NOx and melt garbage incinerated ash completely by separately adding a carbon source or a carbohydrate source to the incinerated ash in the case where the city garbage incinerated ash is disposed at high temperature. CONSTITUTION: City garbage incinerated ash is charged by opening a gate 3 from a hopper 2, inserted in a melting furnace 5 by a feeder 4 or supplied in the melting furnace from a sludge supply opening 1 to heat by a plasma torch 6, and melted incinerated ash 8 is collected to remove from a melting ash taking-out opening 7. Exhaust gas is dust-removed by a cyclone 9 and thereafter cooled by a cooling tower 10 to exhaust. At this time, ash is added near the maximum fire point in the furnace and a carbon source or a carbohydrate source is continuously added on a comparatively low temperature part such as the circumference of the furnace or the charge opening from the feeder, and furnace atmosphere is filled with a reducing gas during



all operation time in which the melting furnace works. As a result, the production of NOx can be controlled.

### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

Date of sending the examiner's decision of rejection

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

### ⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

# ◎ 公開特許公報(A) 平2-122109

®Int. CI. ⁵	識別記号	庁内整理番号	❸公開	平成2年(19	990)5月9日
F 23 J 1/00 B 09 B 3/00 F 23 G 7/00	3 0 3 L 1 0 3 Z	8514—3K 6525—4D 7815—3K			
		<b>案</b> 杏語	未請求 話	請求項の数 3	(全6百)

**9発明の名称** 都市ごみ焼却灰の処理方法

②特 願 昭63-273193

20出 願 昭63(1988)10月31日

⑩発明者 木下 勝雄 東京都千代田区内幸町2丁目2番3号 川崎製鉄株式会社東京本社内

⑩発 明 者 林 昭 彦 東京都千代田区内幸町2丁目2番3号 川崎製鉄株式会社 東京本社内

⑩発明者 山崎 健利 東京都千代田区内幸町1丁目1番3号 東京電力株式会社

四出 願 人 川崎製鉄株式会社 兵庫県神戸市中央区北本町通1丁目1番28号

⑩出 願 人 東京電力株式会社 東京都千代田区内幸町1丁目1番3号

倒代 理 人 弁理士 小杉 佳男

#### 明 細 4

- 発明の名称
  都市ごみ焼却灰の処理方法
- 2. 特許請求の範囲
  - 1 都市ごみ焼却灰を高温下で溶融処理するに 当り、焼却灰溶融処理炉に炭素源または炭水 化物源を別途に添加し、遠元性雰囲気にて焼 却灰を溶融することを特徴とする都市ごみ焼 却灰の処理方法。
  - 2 別途に添加する炭素源または炭水化物源を 溶融炉内の比較的低温部に、時間的に平均し で添加することを特徴とする請求項1記載の 都市ごみ焼却灰の処理方法。
  - 3 別途に添加する炭素源または炭水化物源は コークス、石炭、木炭、可燃性ごみ、下水汚 泥から選ばれた1または2以上である請求項 1または2記載の方法。
- 3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、都市ごみ焼却灰の処理方法に関し、

さらに詳しくは、都市ごみの焼却灰を溶験処理してスラグ化し減溶して排出処理すると共にNO× を低減する方法に関する。

#### [従来の技術]

都市ごみは従来、埋立により処分されていたが、埋立の用地確保が難しくなり、一旦焼却してから、焼却灰を処分するようになってきた。しかし、ごみの焼却によっても約10%の焼却灰が発生し、灰の埋立処分用の用地すら過迫するようになってきた。さらに灰の埋立処分において傲粉状灰の飛散、重金属類の浸出、未燃焼物による悪臭など環境上の問題も発生している。

そこでごみ焼却灰を溶融して処理し、埋立に際 して減容を図ると同時に射末の溶融重金属浸出の 防止、未燃物の分解を行って環境上の保全を一挙 に達成する方法がとられている。

その際アーク炉またはプラズマ炉を用いて行うことが多い。しかるにこのような高温の加熱を大気中で行うと多量のNOx ガスが発生し、環境上の2次公客を発生することがしばしばある。

ごみ焼却灰中には未燃物炭水化物を主体として 2~5%の炭素源を含み、これが灰の溶融過程で 空気と反応し遠元性雰囲気を形成し、物質収支上 からは十分遠元性雰囲気を維持できることが知ら れている。しかし、これらの炭素源は灰の溶融に 先立って熱分解により気化してしまい、灰の溶融 に至るまでの期間にわたり平均して遠元性雰囲気 を維持することには問題があった。

【発明が解決しようとする課題】

本発明はブラズマを用いたごみ焼却灰の溶融において、高温酸化雰囲気の下で発生するNOxの発生を抑制しつつ、ごみ燃焼灰の溶融を完全ならしめるための方法を提供するものである。

また、本発明は上記のように灰の溶融スラグ化に至るすべての過程にわたって炉内を完全な選売性雰囲気に保持する方法を提供する。

[課題を解決するための手段]

本発明は都市ごみ焼却灰を髙温下で溶融処理するに当り、焼却灰に他の炭素源または炭水化物源を別途に添加し、遠元性雰囲気にて溶融反応させ

3

である.

これらの式からNO×の平衡分圧を求めると第 2 図が得られスラグ溶融に必要な 1 6 0 0 ℃近傍でNO×は数千 ppmになる。

一方、アーク炉やブラズマ炉内に炭素原または 可燃性ごみや下水汚泥のような炭水化物源を装入 し燃焼させると大気中の O 2 は焼却灰中の水分と ともに炭素源や炭水化物源と次式によって反応し 還元性雰囲気が形成される。

$$n_{02}0_2 + n_c C + n_{H20} H_2 0$$

$$\rightarrow$$
 m co C 0 + m co2 C 0 2 + m H2 H 2

no20 2 + n ce1 (C 6 H 10 0 5) n + n H20 H 2 O

$$\rightarrow$$
 m co C O + m co2 C O 2 + m H2 H 2

これらの反応の生成系では次式の水性ガス反応が成立する。

$$C O + H_2 O = C O_2 + H_2$$

$$\Delta G^0 = -8600+7.65T$$
 ... (5)

ることを特徴とする都市ごみ焼却灰の処理方法で ある。

この場合、炭素源または炭水化物源は溶融炉内の比較的低温部に、時間的に平均して添加すると とい、

なお、炭素源としてはコークス、石炭、木炭等を用いることができ、炭水化物源としては、可燃性ごみ、下水汚泥等の廃棄物を用いるとよい。

[ NE FE ]

アークがやプラズマ炉を用い大気中で高温加熱 すると次の反応によりNOxが発生する。

$$\frac{1}{2}$$
N<sub>2</sub> +  $\frac{1}{2}$ O<sub>2</sub>  $\neq$  NO

$$\Delta G^{0} = 2 \cdot 1 \cdot 6 \cdot 0 \cdot 0 - 3 \cdot 0 \cdot 3 \cdot T \cdots \cdots (1)$$

$$\frac{1}{2}$$
N<sub>2</sub> + O<sub>2</sub>  $\neq$  NO<sub>2</sub>

$$\Delta G^{D} = 7.7.00 - 1.5.2 T \cdots (2)$$

ただし.

ΔG<sup>0</sup>:自由エネルギー変化

(cal/mol)

T: 絶対温度(K)

4

(3) あるいは (4) 式と (5) 式とを連立させれば、 (3) あるいは (4) 式の反応系における各物質の供給圏を与えたときの反応系における各成分濃度は一意的に定まる。

例えば、ブラズマガスに20Nm³/hの空気を用いた都市ごみ焼却灰溶融炉において、溶融処理中に水分を約10%に調整した下水汚泥、例えば主成分がC/36%、H/5%、0/45%である下水汚泥を炉内に添加していくと炉内雰囲気成分は、第3図に示したように変化する。すなわち、約6kg/h以上の汚泥を添加することにより還元性雰囲気が形成される。

還元性雰囲気下では次の反応によって一度発生 したNOxが還元される。

$$N O + C O \neq \frac{1}{2} N_2 + C O_2$$

$$\Delta G^{0} = -89100 + 23.8 T \cdots (6)$$

$$N \ 0 \ _{2} \ + \ 2 \ C \ 0 \ \stackrel{+}{\Rightarrow} \ \frac{1}{2} N \ _{2} \ + \ 2 \ C \ 0 \ _{2}$$

 $\Delta G^{0} = -143100 + 26.3 T - (7)$ 

第2図に示した雰囲気下でのNOx 濃度を上記

(6)、 (7) 式から求めて第4 図に示した。このように酸化性雰囲気下での高いNO x 濃度分等しく軽減される。

以上のごとく都市ごみ焼用灰の高温溶融においてコークス、石炭、木炭等の炭素源あるいは、可燃性ごみ、下水汚泥等の炭水化物源を添加することにより遠元性雰囲気を形成してNO×の発生を抑制することができるものであるか、実際の実施に当っては工夫が必要である。

すなわち、ごみ焼和灰に上記炭素煎あるいは炭水化物源を混和して溶融がに供給すると、灰が溶融してスラグに至る過程で炭素源または炭水化物源は炉内酸素と反応または熱分解して反応してしまい、溶融炉外へ排気されて炉内を完全に違元弊個気に保持できない場合がある。本方法の目的はごみ焼却灰を溶融してスラグ化させることであるから、そのすべての過程にわたって遠元性雰囲気を保持しなければならない。

すなわち、本発明においては、灰が溶融すべき 炉内の最高火点近傍に灰を添加し、炉の周囲ある

7

H / 5%、 0 / 4 5%を主成分とする下水汚泥を 1 0 k g / h の添加速度でホッパ2からゲート 3 をあけて投入し、フィーダ 4 で溶融炉 5 に装入 し、熱分解した結果、排ガス中の N O x 濃度は 5 0 p p m に減少した。

#### 実施例2

実施例1と同じ溶融炉において出力 180 KWでプラズマガスとして圧縮空気 20 Nm³/hで溶融炉を運転し都市ごみ焼却灰を5分解に10kgの供給速度で連続溶験処理を行った。

その際、比較例では含水率10%、C/36%、II/5%、O/45%を主成分とする下水汚泥を20kg/hの添加速度で焼却灰に均一に混合して添加した。

一方、実施例においては同じ下水汚泥を焼却灰添加の合間に1.5分毎に0.5kgの添加速度でかつ汚泥は常にフィーダ4の投入口に位置するように添加した。

比較例および実施例における排ガス中のNOx 成分を選続サンプリングして分析した結果を第5 いはフィーグからの投入口部のような比較的低温 部に炭素酸または炭水化物源を連続的に添加し、 溶融炉が稼動しているすべての時間にわたり炉内 雰囲気を遠元性ガスにより充満させる。

#### (実施例)

#### 実施例 1

第1図に示すプラズマトーチを用いた都市ごみ焼却灰溶融炉(出力250KW、処理能力200kg/h)を用いて都市ごみ焼却灰の処理を行った。須1図において、焼却灰溶融炉5は原料供給口!から都市ごみ焼却灰を供給され、ブラズマトーチ6によって加熱され、溶融された焼却灰8はが底に溜り、溶融灰取出口7から排出される。排ガスはサイクロン9で除限された後、冷却塔10で冷却され排出される。180KWの出力でブラズマガスとして圧縮空気20Nm ³ / トで溶 かるで かんして 圧縮空気 20Nm ³ / トで溶 かって が た ところ4000ppmのN0x が 後出された

そこで含水率10%、乾燥状態でC/36%、

8

倒に示す.

実施例では排ガス中のNOx 濃度は30~60 ppmの間で均一であるのに対し、比較例では全体としてNOx 濃度が高く、また時折100 ppm以上の高い濃度が検出された。

#### 「発明の効果」

本発明によれば都市ごみの焼却灰を減容処理する際に発生する NOx を著練させることができ

また、炭素源または可燃性ごみ、下水汚泥等を 有効に用いて高カロリーの排ガスを得ることがで きる効果もある。

#### 4 . 図面の簡単な説明

第1図は本発明を適用する一例としてブラズマトーチを用いた都市ごみ燃焼灰溶融炉を示す一部 断面側面図、第2図は、温度とNOx分圧との関係を示すグラフ、第3図、第4図は添加量と分圧 との関係を示すグラフ、第5図は実施例のタイム チャートである、

1 … 原料供給口

2 … ホッパ

3 … ゲート

4 ... フィーダ

5 … 焼却灰溶融炉

6 … プラズマトーチ

7 … 溶融灰取出口

9…サイクロン

10…冷却器

出 願 人 川 崎 观 鉄 株 式 会 社 東 京 屯 力 株 式 会 社 弁 理 士 小 杉 佳 男

1 [

